

УДК 539.3

**МОДЕЛИРОВАНИЕ ДИНАМИКИ ПОРОУПРУГОГО ПОЛУПРОСТРАНСТВА НА ОСНОВЕ  
МЕТОДА ГРАНИЧНО-ВРЕМЕННЫХ ЭЛЕМЕНТОВ<sup>1)</sup>****А.А. БЕЛОВ, А.В. АМЕНИЦКИЙ, С.Ю. ЛИТВИНЧУК, А.Н. ПЕТРОВ***НИИМ Нижегородского государственного университета им. Н.И. Лобачевского**E-mail andrey.petrov@mech.unn.ru***TIME DOMAIN DYNAMIC BEM MODELLING OF POROELASTIC HALF-SPACE.****A.A. BELOV, A.V. AMENITSKIY, S.Y. LITVINCHUK, A.N. PETROV***Research Institute of Mechanics of Lobachevsky State University of Nizhni Novgorod***Аннотация**

Представлены задачи о действии вертикальной силы на дневную поверхность пороупругого полупространства и приведены результаты расчетов по дренированной и недренированной моделям материала с целью получения гранично-элементных оценок пороупругого решения. Приведены результаты исследований для нагрузки хевисайдовского вида и разности функций хевисайдовского вида.

**Ключевые слова:** метод граничных элементов, пороупругость, динамика, преобразование Лапласа

**Summary**

Problems of vertical load acting on the surface of a poroelastic half-space are considered. Results obtained by drained and undrained material models are used in order to acquire boundary-element estimations of poroelastic solution. Research results for Heaviside-type load and Heaviside-type functions difference load are presented.

Summary of paper

**Key words:** boundary element method, poroelasticity, dynamics, Laplace transform.

---

**Введение**

Исследование волновых процессов в пороупругих телах представляет научный и практический интерес. Для широкого диапазона насыщенных материалов упругая теория является грубым приближением при исследовании распространения волн. Для учета пористости широко используется теория М. Био [1,2]. Методика исследований, представленная в работе, основана на граничных интегральных уравнениях прямого подхода трехмерной изотропной линейной теории пороупругости, математическая модель которой записывается в терминах четырех базовых функций – перемещения упругого скелета и порового давления; на интегральном преобразовании Лапласа и шаговом методе его численного обращения; на методе граничных элементов как способе компьютерного моделирования искомых решений.

**1. Гранично-элементное моделирование**

Детали редукции исходной начально-краевой задачи трехмерной теории пороупругости к эквивалентной системе разрешающих гранично-интегральных уравнений (ГИУ) можно найти в [3, 4].

---

<sup>1)</sup>Выполнено при частичном финансировании Программой государственной поддержки научных школ РФ (грант НШ-593.2014.8) и РФФИ (гранты 14-08-31415-мол-а, 13-08-00658-а, 12-01-00698-а)

Чтобы ввести гранично-элементную дискретизацию, рассматриваем регуляризованное уравнение:

$$\alpha_{\Omega} \tilde{v}_k(x, t) + \int_0^t \int_{\Gamma} (\tilde{T}_{ik}(x, y, t - \tau) \tilde{v}_i(y, \tau) - \tilde{T}_{ik}^0(x, y, t - \tau) \tilde{v}_i(x, \tau)) d\Gamma d\tau - \\ - \int_0^t \int_{\Gamma} (\tilde{G}_{ik}(x, y, t - \tau) \tilde{t}_i(y, \tau)) d\Gamma d\tau = 0,$$

$$x \in \Gamma, \tilde{t} = [t_1, t_2, t_3, q]^T, \tilde{v} = [u_1, u_2, u_3, p],$$

где  $u, t$  — перемещения и силы;  $p, q$  — давление и поток;  $\tilde{G}, \tilde{T}$  — матрицы фундаментальных и сингулярных решений, а  $\tilde{T}^0$  — особенности сингулярных решений.

Для решения ГИУ по времени использован следующий алгоритм [5]. Пусть имеем интеграл

$$y = \int_0^t f(\tau) d\tau,$$

тогда можно построить квадратурную формулу

$$y(n\Delta t) = \sum_{k=0}^n \omega_{n-k}(\Delta t), \quad n = 0, 1, \dots, N, \\ \omega_n(\Delta t) = \frac{R^{-n}}{L} \sum_{l=0}^{L-1} \bar{f}(\gamma(R e^{il2\pi L^{-1}}) / \Delta t) e^{iln2\pi L^{-1}}, \\ \gamma(z) = \frac{3}{2} - 2z + \frac{z^2}{2},$$

где  $\bar{f}$  — изображение по Лапласу функции  $f$ . При условии того, что функция  $\bar{f}(s)$  в уравнении вычисляется с некоторой погрешностью  $\varepsilon$ , выбор  $L = 2N$  и  $R^n = \sqrt{\varepsilon}$  допускает погрешность вычисления  $\omega_n$  порядка  $O(\sqrt{\varepsilon})$ .

## 2. Численные результаты

Рассмотрим гранично-элементные решения задачи [6] о действии вертикальной силы  $t_3(t) = t^0 f(t)$ ,  $t^0 = -1000 \text{ Н/м}^2$  на поверхность однородного пороупругого полупространства (рис. 1).

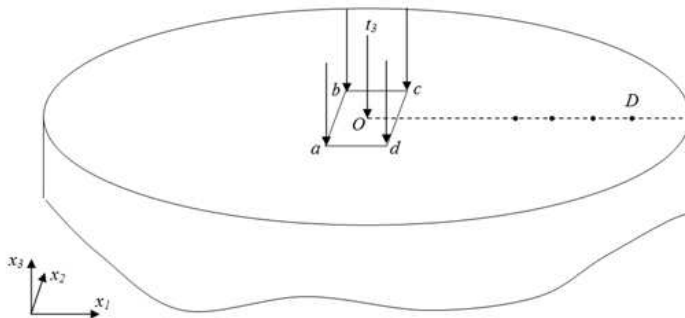


Рис. 1: Постановка задачи

В качестве закона изменения приложенной нагрузки возьмем функцию Хевисайда  $f(t) = H(t)$  и разность функций Хевисайда  $f(t) = H(t) - H(t - 0.005)$ . Дневная поверхность полупространства свободная и проницаемая: на дневной поверхности задано поровое давление  $p = 0$  и поверхностные силы

$t_i(t) = 0$  ( $i = 1 \dots 3$ ), кроме участка  $abcd$ , где  $t_3(t) = t^0 f(t)$ . Площадь участка  $abcd$  составляет  $1 \text{ м}^2$ . Динамические отклики снимаются в точке  $D$ , расположенной в пятнадцати метрах от места приложения нагрузки. В качестве пороупругого материала возьмем скальную породу с параметрами:  $K = 8 \cdot 10^9 \text{ Н/м}^2$ ,  $G = 6 \cdot 10^9 \text{ Н/м}^2$ ,  $\rho = 2458 \text{ кг/м}^3$ ,  $\phi = 0.19$ ,  $K_s = 3.6 \cdot 10^9 \text{ Н/м}^2$ ,  $\rho_f = 1000 \text{ кг/м}^3$ ,  $K_f = 3.3 \cdot 10^9 \text{ Н/м}^2$ ,  $k = 1.9 \cdot 10^{-10} \text{ м}^4/(\text{Н} \cdot \text{с})$ . Параметры шагового метода выбраны следующие:  $N = 1000$ ,  $L = 1000$ ,  $\Delta t = 2 \cdot 10^{-5}$ . На рис. 2–3 представлены решения для случая  $f(t) = H(t)$ , на рис. 4–5 для случая  $f(t) = H(t) - H(t - 0.005)$ . На всех рисунках линия — соответствует пороупругой модели, линия — дренажной, линия — недренажной модели.

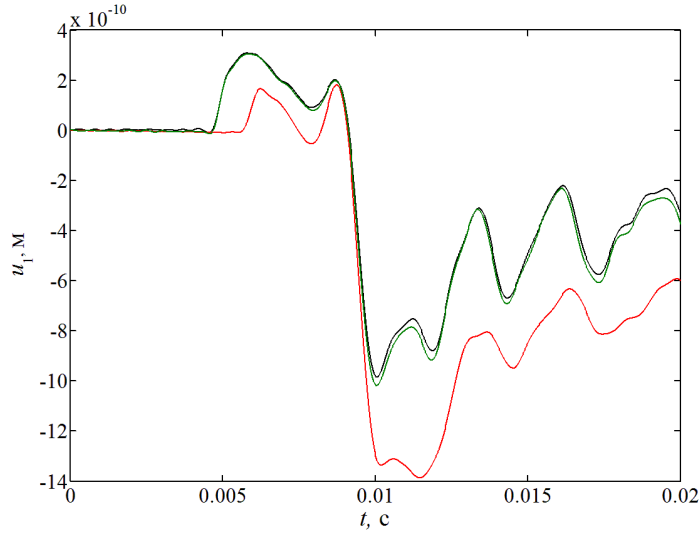


Рис. 2: Горизонтальные перемещения для случая  $f(t) = H(t)$

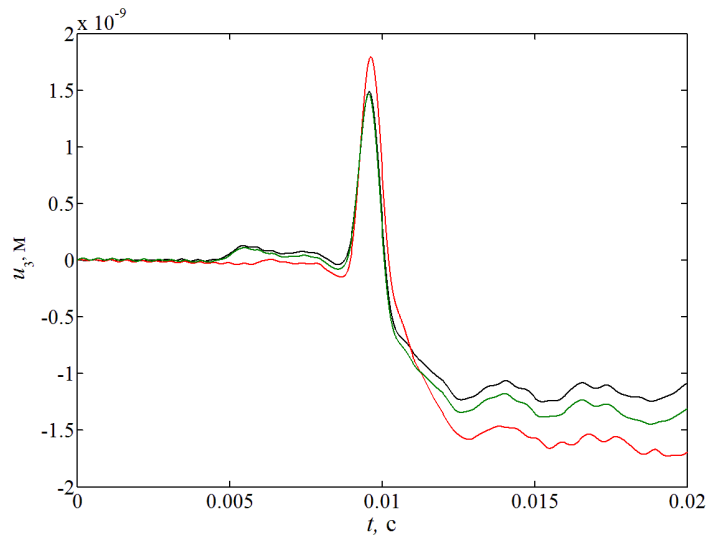


Рис. 3: Вертикальные перемещения для случая  $f(t) = H(t)$

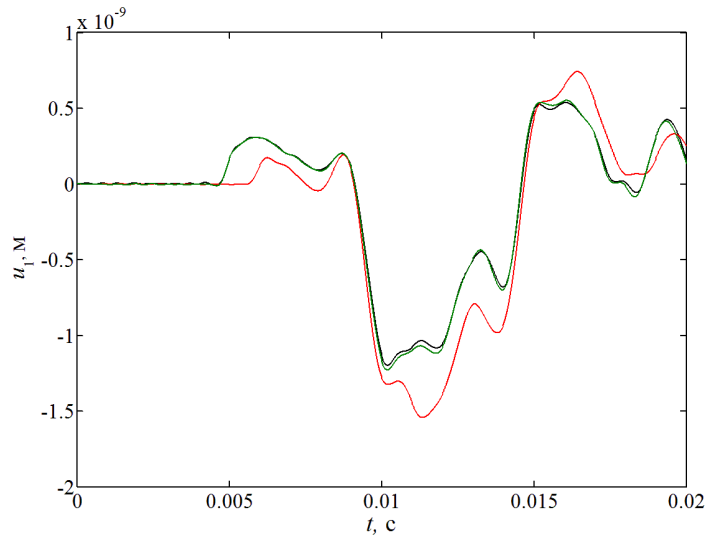


Рис. 4: Вертикальные перемещения для случая  $f(t) = H(t) - H(t - 0.005)$

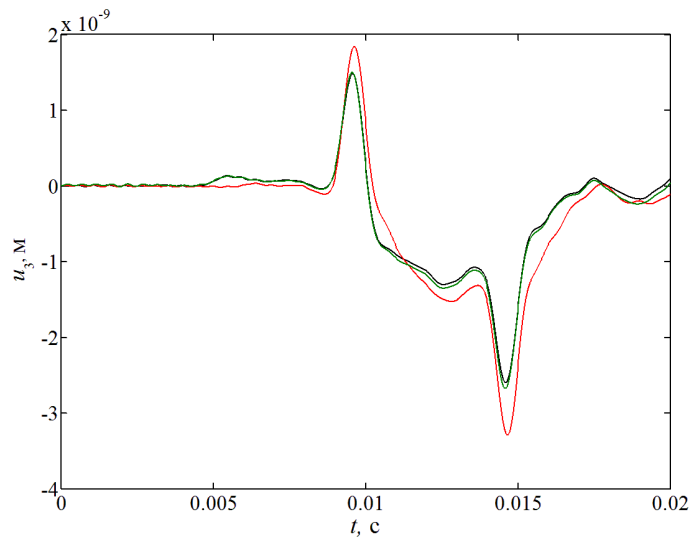


Рис. 5: Вертикальные перемещения для случая  $f(t) = H(t) - H(t - 0.005)$

На графиках ярко выражены приходы продольной волны первого рода ( $t_p \approx 0.0047$ ), поперечной волны ( $t_s \approx 0.0096$ ) и волны Рэлея ( $t_R \approx 0.0087$ ). Гранично-элементные расчеты по дренированной и недренированной моделям материала демонстрируют значительное влияние второй фазы на динамический отклик перемещений.

## ЛИТЕРАТУРА

1. **Biot M.** Theory of propagation of elastic waves in a fluid-saturated porous solid. I. Low-frequency range / M. Biot // J. Acoust. Soc. Am. — 1956. — V. 28, № 2. — P. 168–178.

2. **Biot M.** Theory of propagation of elastic waves in a fluid-saturated porous solid. II. Higher-frequency range / M. Biot // J. Acoust. Soc. Am. — 1956. — V. 28, № 2. — P. 179–191.
3. **Аменицкий А.В., Игумнов Л.А., Карелин И.С.** Развитие метода граничных элементов для решения проблемы распространения волн в пористых средах // Проблемы прочности и пластичности: Межвуз. сборник. Вып. 70. — Н.Новгород: Изд-во ННГУ, 2008. — С. 71–78.
4. **Баженов В.Г., Игумнов Л.А.** Методы граничных интегральных уравнений и граничных элементов в решении задач трехмерной динамической теории упругости с сопряженными полями. — М: Физматлит, 2008. — 352 с.
5. **Schanz M.** Wave Propagation in Viscoelastic and Poroelastic Continua. — Berlin Springer, 2001. — 170 p.
6. **Игумнов Л.А., Карелин И.С., Петров А.Н., Петров А.Е.** Гранично-элементное исследование поверхностных пористо-упругих волн // Проблемы прочности и пластичности. Межвуз. сб. — Нижний Новгород: Изд-во ННГУ, 2013. — Вып. 75(2). — С. 137–144.

## REFERENCES

1. **Biot M.** Theory of propagation of elastic waves in a fluid-saturated porous solid. I. Low-frequency range / M. Biot // J. Acoust. Soc. Am. — 1956. — V. 28, № 2. — P. 168–178.
2. **Biot M.** Theory of propagation of elastic waves in a fluid-saturated porous solid. II. Higher-frequency range / M. Biot // J. Acoust. Soc. Am. — 1956. — V. 28, № 2. — P. 179–191.
3. **Amenitskiy A.V., Igumnov L.A., Karelin I.S.** Boundary element method development for solving the wave propagation problem in porous media [Razvitie metoda granichnyh jelementov dlja reshenija problemy rasprostraneniya voln v poristyh sredah] // Problemy prochnosti i plastichnosti: Mezhvuz. sbornik. Issue 70. — N.Novgorod: Izd-vo NNGU, 2008. — P. 71–78. (in Russian)
4. **Bazhenov V.G., Igumnov L.A.** Boundary integral equations method and boundary elements method in solving the problems of the three-dimensional dynamic elasticity theory with coupled fields [Metody granichnyh integral'nyh uravnenij i granichnyh jelementov v reshenii zadach trehmernoj dinamicheskoy teorii uprugosti s soprjzhennymi poljami]. — Moscow.: Fizmatlit, 2008. — 352 p. (in Russian)
5. **Schanz M.** Wave Propagation in Viscoelastic and Poroelastic Continua. — Berlin Springer, 2001. — 170 p.
6. **Igumnov L.A., Karelin I.S., Petrov A.N., Petrov A.E.** Boundary-element study of the surface porous-elastic waves [Granichno-jelementnoe issledovanie poverhnostnyh poristo-uprugih voln] // Problemy prochnosti i plastichnosti. Mezhvuz. sb. — Nizhnij Novgorod: Izd-vo NNGU, 2013. — Issue 75, Part 2. — P. 137–144. (in Russian)